This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

REC'D 0 6 JUL 2001

WIPO

日本国特許庁 21.05.01 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出題年月日 Date of Application:

2000年 5月23日

出 願 番 号 Application Number:

特願2000-151032

出 願 人 Applicant(s):

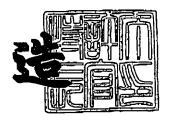
東洋▲ろ▼機製造株式会社

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

2001年 6月 8日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 及川耕



出証券号 出証券2001-3053784

【審類名】

特許願

【整理番号】

T12-0372

【提出日】

平成12年 5月23日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

B01D 27/00

B01D 27/04

B01D 27/06

B01D 27/14

【発明者】

【住所又は居所】

節岡県浜北市中瀬7800番地 東洋▲ろ▼機製造株式

会社内

【氏名】

鈴木 摩

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県浜北市中瀨7800番地 東洋▲ろ▼機製造株式

会社内

【氏名】

大庭 敏記

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県浜北市中瀬7800番地 東洋▲ろ▼機製造株式

会社内

【氏名】

松下 範彦

【発明者】

【住所又は居所】

静岡県浜北市中瀬7800番地 東洋▲ろ▼機製造株式

会社内

【氏名】

鈴木 克美

【特許出願人】

【識別番号】

000223034

【氏名又は名称】

東洋▲ろ▼機製造株式会社

【代理人】

【識別番号】

100083839

【弁理士】

【氏名又は名称】 石川 泰男

【電話番号】

03-5443-8461

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 007191

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9005718

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】

エアフィルタ

【特許請求の範囲】

【請求項1】 油が含浸された第1のフィルタ層と、

前記第1のフィルタ層よりも下流に設けられ、前記油をはじく性質を有する撥油層からなる第2のフィルタ層とを備え、

前記第1のフィルタ層および前記第2のフィルタ層は濾紙により形成されていて、

前記第1のフィルタ層のフィルタ材は、前記第2のフィルタ層のフィルタ材より密に設けられていることを特徴とするエアフィルタ。

【請求項2】 前記第1のフィルタ層と前記第2のフィルタ層とが一体に構成されていることを特徴とする請求項1に記載のエアフィルタ。

【請求項3】 請求項1に記載のエアフィルタに、さらに他の暦を含ませてなるエアフィルタ。

【請求項4】 前記第1のフィルタ層のポアサイズは70~120μmであり、前配第2のフィルタ層のボアサイズは100~180μmであることを特徴とする請求項1~3のいずれかに記載のエアフィルタ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の厲する技術分野】

本発明は、エアフィルタ、とくにカーボン粒子を効率よく捕捉できるエアフィルタに関する。

[0002]

【従来の技術】

車両用のエアフィルタとして、濾紙に油を含浸させたウェットタイプのフィルタが知られている。一般的には含浸油としてピスカスオイルが用いられ、運称「ピスカスタイプ」のエアフィルタと呼ばれている。ピスカスタイプのエアフィルタは、油を含浸させないドライタイプのフィルタに比較すると寿命を長くできる特長がある。ピスカスタイプのエアフィルタでは、フィルタ表面の油にダストを

捕捉させた後、捕捉されたダストにさらに油が浸透することによって、ダストの 表面に次のダストを捕捉する作用が発生する。このようにダストを連鎖的に捕捉 することができるため、フィルタの容積当たりの捕捉量が増大する。

[0003]

また、改良されたピスカスタイプのエアフィルタが実公昭63-27767号 公報に記載されている。実公昭63-27767号公報に記載のエアフィルタでは、比較的密な第1フィルタ材と、比較的粗な第2フィルタ材とを積層している。このような積層構造を採用することにより、第1フィルタ材および第2フィルタ材の油の含浸率を異なるものとし、これによってフィルタの目詰まりを防止して、効率よくダストを捕捉するようにしている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】

しかし、油を含浸させたウェットタイプのフィルタではカーボン粒子を効率よく捕捉することができないという問題がある。これに対して、油を含浸させないドライタイプのフィルタを用いればカーボン粒子を効率よく捕捉することができるが、フィルタの容積当たりのダスト捕捉量が少ないという欠点がある。また、不織布を用いる場合には、高流速時および高脈動時においてダスト透過が発生し、またコストが上昇するという問題がある。

[0005]

本発明は、フィルタの容積当たりのダスト捕捉量を大きくとりつつ、カーボン 粒子を効率よく捕捉することができ、しかもコストを低く抑えることができるエ アフィルタを提供することを目的とする。

[0006]

[課題を解決するための手段]

以下、本発明について説明する。なお、本発明の理解を容易にするために添付 図面の参照符号を括弧書きにて付配するが、それにより本発明が図示の形態に限 定されるものではない。

[0007]

請求項1の発明は、油が含浸された第1のフィルタ層(11)と、第1のフィ

ルタ層よりも下流に設けられ油をはじく性質を有する撥油層からなる第2のフィルタ層 (12) とを備え、第1のフィルタ層および第2のフィルタ層は遮紙により形成されていて、第1のフィルタ層のフィルタ材は、第2のフィルタ層のフィルタ材より密に設けられていることを特徴とするエアフィルタ (10) により前記課題を解決する。

[8000]

この発明によれば、第1のフィルタ層によりダストを捕捉し、第2のフィルタ層によりカーボン粒子を捕捉するので、両者により効率的な濾過を実現することができる。また、2つのフィルタ層は濾紙で形成されているので、高流速時および高脈動時においてダスト透過を防止し、かつ材料コストを低く押さえることができる。また第2のフィルタ層は撥油性を有しているので、第1のフィルタ層の油分が下流側に持ち去られることが防止される。さらに第2のフィルタ層のフィルタ材は第1のフィルタ層より粗となるように設けられているので、圧力損失を低く押さえることができる。

[0009]

請求項2の発明は、請求項1に記載のエアフィルタにおいて、第1のフィルタ層と第2のフィルタ層とが一体に構成されていることを特徴とする。

[0010]

この発明によれば、第1のフィルタ層と第2のフィルタ層とを一体に構成できるので、層構成を単純なものとすることができるとともに、必要な場合にはフィルタ全体の厚みを調整することができる。

[0011]

請求項3の発明は、請求項1に記載のエアフィルタに、さらに他の層を含ませてなるエアフィルタにより前記課題を解決する。

[0012]

この発明によれば、他の層を含ませることにより、**激材の性能を向上させるこ**とができる。

[0013]

請求項4の発明は、請求項1~3のいずれかに記載のエアフィルタにおいて、

第1のフィルタ層のポアサイズは70~120µmであり、第2のフィルタ層のポアサイズは100~180µmであることを特徴とする。

[0014]

この発明によれば、第2のフィルタ層のフィルタ材は第1のフィルタ層より粗 となるように設けられているので、圧力損失を低く押さえることができる。

[0015]

【発明の実施の形態】

以下、図1~図6を参照しつつ本発明によるエアフィルタの実施形態につき説明する。

[0016]

図1に示すエアフィルタ10は、折り曲げられたフィルタ材1と、矩形状に形成され、フィルタ材1を保持するプラスチック製の枠材2とからなる。図1に示すようにフィルタ材1はその周辺部において枠材2にインサート成形され、枠材2に固定される。

[0017]

図2に示す第1の実施形態にかかるフィルタ材1 a はフィルタ材にピスカスオイル等の油を含浸させた第1のフィルタ層11と、油をはじく性質を有する醤油層からなる第2のフィルタ層12とを備えている。第2のフィルタ層12は醤油層として形成されており、醤油層の油をはじく性質によって、第1のフィルタ層11に含浸された油が第2のフィルタ層12に移動することを阻止ないし抑制している。第1のフィルタ層11の上面には第1のフィルタ層11に含浸された油が滲み出ており、ダストを捕捉しやすい状態が形成される。一方第2のフィルタ層12に醤油性を持たせることにより、油を含浸させた第1のフィルタ層11によっては捕捉されず、第1のフィルタ層11を通過してきたカーボン粒子を、接触濾過により捕捉するフィルタ層が形成される。

[0018]

第2のフィルタ層12は、油をはじく性質を有する物質、例えばフッ素樹脂含 浸濾紙などを適宜選択して使用することにより、撥油性を与えることができる。 例えば、親油性のある第1のフィルター層と、上記フッ素樹含浸濾紙からなる第

2のフィルター層をすき合わせて、両者を一体に構成しても良い。また、撥油剤を親油性のあるフィルタ材に塗布する方法によっても上記二層を一体に構成することができる。この場合の塗布方法としては、例えばスプレー法、ロール塗工法(ダイレクトロール法、キスコート法等)、ディッピング法等、各種の塗工法を用いることができる。塗工法を用いれば、簡単な工程により撥油層を形成できるという利点がある。

[0019]

図3に示す第2の実施形態にかかるフィルタ材1bはフィルタ材に油を含浸させた第1のフィルタ層11と、撥油層からなる第2のフィルタ層12とを接着剤層13により接合している。第1のフィルタ層11と第2のフィルタ層12とは接合面を空気が通過できるような状態で互いに接合されている。この実施形態においても第1のフィルタ層11の上面には第1のフィルタ層11に含浸された油が滲み出ており、ダストを捕捉しやすい状態が形成される。一方第2のフィルタ層に撥油性を持たせることにより、カーボン粒子を接触濾過により捕捉するフィルタ層が形成される。

[0020]

本実施形態のフィルタ材を製造する場合、第1のフィルタ層11と第2のフィルタ層12とを接着剤をはさんで重ね合わせて接合した後に、第1のフィルタ層11に油を含浸させる。

[0021]

接着剤層13に使用される接着剤は、フィルターの製造工程、及びその製造されたフィルターが使用される条件を考慮した上で、選択され、例えばホットメルト材等を用いることが望ましい。このようなホットメルト材の一例として、ダイナミックシートLNS-000AB(東洋紡績株式会社製、「ダイナミック」は登録商標)が市中にて入手可能である。

[0022]

第1および第2の実施形態において、第1のフィルタ暦11のボアサイズは、 エアフィルタに要求される性能に応じて適切な値を選択することができ、例えば 、70~120μmに設定される。第1のフィルタ暦11ではダストがフィルタ

の目に引っ掛かるようにしてダストの捕捉効率を決定するため、捕捉すべきダストの粒子径や圧力損失等を考慮してポアサイズの値を設定する。

[0023]

一方、撥油性を有する第2のフィルタ層12では、ポアサイズを、例えば、100~180μmに設定する。これらによるとフィルタ材全体としてのポアサイズは70~120μmとなる。このように、第2のフィルタ層12には比較的ポアサイズの大きいフィルタ材を用いるが、これは接触濾過によってカーボン粒子を捕捉するものであって、必ずしもフィルタ材を密にする必要がないからである。むしろ第1のフィルタ層11より第2のフィルタ層12のフィルタ材を粗に設定することにより、圧力損失を低く押さえることができる。

[0024]

図4に示す第3の実施形態にかかるフィルター材1 cは、フィルタ材に油を含 浸させた第1のフィルタ層11と、第1中間層15と、第2中間層16と、クリーン層17が上流側から下流側に向けて配置されている。本実施形態においては、油をはじく性質を有する撥油層からなる第2のフィルタ層は、第1中間層15、第2中間層16、クリーン層17のいずれかで良ぐ、他の層はそのフィルターの使用目的等を考慮して、材料、ポアサイズ、厚さ等を決定することができる。他の層の材質は例えば濾紙であっても良く、また不識布であっても良い。濾紙を用いる場合には、例えば撥水処理を施すことにより、インテークの吸入口が水を吸い込みやすい位置にあっても、エンジン内部への水の吸い込みを防止することができる。一方不識布を使用する場合には、撥水処理は不要であり、例えば燃料油揮発成分たるハイドロカーボンを捕捉させることができる。

[0025]

次に、本実施の形態のエアフィルタによるフィルタリングの作用について説明する。図1~図4における符号Aで示す矢印は空気が流れる方向を示している。図2~4に示すように、空気は最初に第1のフィルタ層11を通過し、次いで第2のフィルタ層を通過する。

[0026]

上記のように第1のフィルタ層11は油が含浸されたウェットタイプのフィル

タ層である。ダストを効率良く捕捉するには、フィルタ材が密で、かつ油含浸が必要不可欠である。また、この油を含む密なフィルタ層が空気流路表面にあることがダストを十分に捕捉するに欠かせない。したがって、これらの条件を満たす第1のフィルタ層11において空気中のダストを効率よく捕捉できる。しかし、一般に、油を含浸させたフィルタ材では空気中のカーボン粒子を効率よく捕捉することはできず、第1のフィルタ層11で効率よく捕捉されるのはカーボン粒子以外のダストである。

[0027]

第1のフィルタ層11を通過した空気は第2のフィルタ層12へ入る。上配のように第2のフィルタ層12は油をはじく撥油性のフィルタであり、カーボン粒子を効率よく捕捉することができる。第2のフィルタ層12では接触濾過によってカーボン粒子を捕捉する。

[0028]

このように、本発明にかかる各実施形態のエアフィルタでは、第1のフィルタ暦11においてカーボン粒子以外のダストを効率よく捕捉し、第2のフィルタ層12において第1のフィルタ層11を通過したカーボン粒子を効率よく捕捉する。したがって、エアフィルタ全体としては、カーボン粒子およびダストのいずれをも効率よく捕捉することができる。また、空気の下流に向かって密なフィルタ材を配置する従来のエアフィルタと異なり、本実施の形態では第2のフィルタ層12において接触濾過によってカーボン粒子を捕捉するので、第2のフィルタ層12のフィルタ材を第1のフィルタ層11のものより粗くすることができ、もって圧力損失を小さく抑えることができる。

[0029]

一般にウェットタイプのフィルタでは、いわゆる空気による持ち去りと呼ばれる現象によって、油が空気の流れの下流に向けて転移する。しかし、本実施の形態のエアフィルタでは、第1のフィルタ層11の下流に競油層たる第2のフィルタ層12を設けているので、鍛油層の油をはじく性質によって油が第2のフィルタ層12に転移しにくい状態とされている。

[0030]

一般に、カーボン粒子を捕捉する性能はフィルタ層における油の含浸量の影響を受け、油が含浸されると捕捉性能が低下する。したがって、仮に第2のフィルタ層12に油が含浸されると、カーボン粒子を効率よく捕捉することができなくなる。ところが本実施の形態では、上配のように第2のフィルタ層12は撥油層であり油の転移が抑制されるので、第1のフィルタ層11から第2のフィルタ層12に向けてほとんど油が転移しない。このため第2のフィルタ層12を油分の無い状態のまま維持することができ、よってカーボン粒子の捕捉性能を長期にわたり高い状態に保つことができる。

[0031]

また、第2のフィルタ層12に油が転移しにくいため、事実上、油が第2のフィルタ層12からさらに下流に持ち去られるおそれもない。このため、例えば、本実施の形態のエアフィルタを車両用エンジンの吸気経路に取り付けた場合に、エンジン燃焼室内に油が吸入されるという不都合を生じさせない。したがって、第2のフィルタ層12以降の下流側に第3のフィルタ層、第4のフィルタ層等を設ける場合にも、フィルタ材の密度は上流側より粗となるように設けられていることが望ましい。

[0032]

なお、両実施の形態にかかるエアフィルタを車両用のエアフィルタとして用いる場合には、フィルタ材1全体の厚みを好ましくは0.80mm~3.50mm、さらに好ましくは0.90mm~1.60mmとする。この場合、第1のフィルタ層の厚みは0.45mm~0.80mm、第2のフィルタ層の厚みは0.45mm~0.80mm、第2のフィルタ層の厚みは0.45mm~0.80mmとすることが好ましい。

[0033]

図1~6に示すように、本実施の形態ではフィルタ材1を折り曲げてフィルタの実質的な面積を増大させるようにしているが、図5(c)のように、フィルタ材1を平面状に伸ばした状態で使用しても良い。一方、図5(a)、(b)は、フィルタ材1を折り曲げてパネル型フィルタを形成した例を示している。また、図6(a)、(b)のようにフィルタ材1を丸めて筒状や菊化状に形成し、筒の内側から外側、あるいは外側から内側に向けて空気を流すようにするなど、自由

に形状を選択できる。

[0034]

なお、以上において説明したポアサイズを測定する試験法について、図7を参照しつつ以下に簡単に説明する。2つのアルミ管21、22の間にサンプルたる29mmの直径を有する円盤状フィルタ23を気密を保って配置する。フィルタ23下方のアルミ管22には、その内部の空気の圧力が一定となるように下端側にパルブ26が設けられている。さらにパルブ26の先はコンプレッサなどを備えたエア圧入手段28へと導かれている。

[0035]

アルミ管22の側面にはエアサンプラー管25が取り付けられている。エアサンプラー管25は圧力計27へと導かれている。このようにして、アルミ管22 の内部24の圧力は、圧力計27にて把握できるようになっている。

[0036]

ポアサイズを測定するときには、まずフィルタ23上方のアルミ管21にイソプロピルアルコールを満たす。アルミ管22の内部24は大気圧となっている。その後パルブ26を徐々に解放してエア圧入手段28からエアを送り込みアルミ管22の内部24の圧力を次第に高めてゆく。そして最初にフィルタ23の上面からイソプロピルアルコール内に一つの気泡が出たとき、外気とガラス管22の内部24の圧力との差圧を圧力計27にて確認する。

[0037]

この差圧から以下に示す換算表によりポアサイズ(μm)を求める。なお、通常使用されている換算表においては、圧力の単位として「mmAq」が使用されているので、以下の表においてはこれにSI単位である「kPa」を併記した。

[0038]

【表1】

圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ボアサ
		イズ			イズ			イズ
mmAq	Pa	μm	mmAq	Pa	μm	mmAq	Pa_	μm
50	490.0		84	823.2			1156.4	4
51	499.8	247.2	85	833.0			1166.2	
52	509.6	240.5	86	842.8			1176.0	
53	519.4	234.1	87	852.6		L	1185.	1
54	529.2	228.1	88	862.4	_	•	1195.0	
55	539.0	222.3		872.2		E .	1205.4	1
56	548.8	216.9		882.0		•	1215.	
57	558.6	211.7		891.8		•	1225.	
58	568.4	206.7		901.0			1234.	
59	578.2	202.0		911.4		1	1244.	1
60	588.0	197.5	L	921.			1254.	
61	597.8	3 193.2		931.		1	1264.	_
62	607.6		1	940.		1	1274. 1283.	
63	617.4			950.				6
64	627.			960.		•	•	
65	637.			970.				1
66	646.			980.		_		_
67	656.		1	989.		. 1		
68			1	999.		~ [
69				1009.		- 1		
70				1019		1		
71				1029				
72			L .	1038				
73			1	1048		-		
. 74				1058			_	
7:				1068		· · I		
70					- •	•••	-	
77					•		=	
7:			1			• '		
7!					•	* - I	•	
8						.6 14		-
8			4			· -		
8		_				1		
8	3 813	3.4 130	.4 117	1140),D &C	15	, 177	

[0039]

【表2】

圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ポアサ
		イズ			イズ_			イズ
mmAg	Pa	μm	mmAg	Pa	μm	mmAq	Pa	μm
152	1489.6	64.6	186	1822.8			2156.0	
153	1499.4	64.2	187	1832.6			2165.8	
154	1509.2	63.7	188	1842.4		1	2175.6	E .
155	1519.0	63.2	189	1852.2		B .	2185.4	•
156	1528.8	62.8	190	1862.0			2195.2	1
157	1538.0	62.4	191	1871.8			2205.0	. 1
158	1548.4	4 61.9	192	1881.6		•	2214.8	
159	1558.	2 61.5		1891.4		I .	2224.6	
160	1568.0	0 61.1	194	1901.			2234.4	1
161	1577.	60.6	195	1911.0			2244.	. 4
162	1587.	6 60.2	196	1920.		•	2254.0	
163	1597.	4 59.8	197	1930.			2263.	
164	1607.	2 59.4	198	1940.		1	2273.	
165	1617.	0 59.0	199	1950.			2283.	
166	1626.	8 58.6	200	1960.		3	2293.	
167	1636.	6 58.2	201	1969.		1	2303.	. 1
168	1646.	4 57.9	202	1979.		1	2312.	
169	1656.	2 57.5	i 203	1989.				
170	1666.	0 57.1	204			1		_
171	1675.	8 . 56.7	205	2009.		1		
172	1685.	.6 56.4	206	2018.		1		1
173	1695	.4 56.0	207	2028				4
174		.2 55.	7 208					
175								
176			210					
177		.6 54.	6 211					
178			3 212	2077		E .		
179	•		0 213	2087				
180			6 214	2097				
181			3 215	2107				
182		• •		2116	.8 44.			
183		• •	•	2126	.6 43			
184				3 2136				
185	-		- I		.2 43	4 25	3 2479	.4 37.2
100	, , , , ,							

[0040]

【表3】

圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ポアサ
正力	11.73	イズ			イズ			イズ
mmAq	Pa	μm	mmAq	Pa	μm	mmAq	Pa	μm
254	2489.		288	2822.4	32.4		3155.6	
255	2499.	_	289	2832.2	32.3		3165.4	
256	2508.		290	2842.0		1	3175.2	
257	2518.		291	2851.			3185.0	
258	2528.		292	2861.0		ľ	3194.8	
259	2538.	2 36.3	293	2871.4		1	3204.6	
260		0 36.1	294	2881.			3214.4	_ 1
261		.8 35.9	9	2891.		1	3224.2	
262		.6 35.8	296	2900.			3234.0	•
263	2577	.4 35.7		2910.			3243.	
264	2587	.2 35.5		2920.		L L	3253. 3263.	· .
265	2597			2930.				.
266	2606			2940.				_
267	2616		1	2949.		-		· .
268	2626					~ [
269						1		
270			1			-1		
27					-	~ [
27								
27								
27					• -			(
27			1					- 1
27				-		[
27					•	··· [.8 26.7
. 27					• –			.6 26.6
27			· · i				8 3410).4 26.5
28).2 26.5
28	_						0 3430	
28				_		.3 35		
28		•••				.2 35	2 344	
	34 278				_	3.1 35	3 345	
i i	35 279		.5 32			9.0 35	4 346	
			2.5 32			3.9 35	5 347	9.0 26.0
2	87 2 <u>81</u>	2.6 32						

[0041]

【表4】

圧力	圧力	ポアサ	圧力	压力	ポアサ ィズ	圧力	圧力	ポアサイズ
		イズ	mmAq	Pa	μm	mmAq	Pa	μm
mmAq	Pa	μm 25.9	. 390	3822.0			4155.2	
356	3488.6 3498.6			3831.			4165.0	
357 358	3508.4			3841.			4174.8	21.5
359	3518.			3851.	_	l l	4184.6	21.5
360	3528.		1	3861.			4194.4	21.4
361	3537.			3871.		429.0	4204.2	
362	3547.		1	3880.		430.0	4214.0	
363	3557.		8	3890.	6 23.1	431.0	4223.8	
364	3567.		1	3900.	4 23.1	432.0	4233.6	ı
365	3577.			3910.	2 23.0	433.0	4243.4	. 1
366	3586.			3920.	0 23.0		4253.2	
367	3596.		1	3929.	8 22.9	•	4263.	
368	3606.			3939.	6 22.8		4272.	
369	3616.		403	3949	4 22.8		4282.	_
370	362 6 .		404	3959			4292.	
371	3635.	8 24.8	405	3969			4302.	
372	3645.	6 24.8	406	3978				
373		4 24.7	7 407					_
374		.2 24.0	6 408					
375		.0 24.0	6 409			1		_
376		.8 24.	5 410					
377	3694	.6 24.4						
378	3704	4 24.						-
379	3714	.2 24.						_
380	3724	.0 24.				1		
381	3733						_	
382	2 3743							•
383	3 3753							-
384	4 3763		1			1		_
38	5 3773							
386	6 8782		1					-
38			1			1		-
, 38								•-
38	9 3812	2.2 23	.6 42	3 414	5.4 21	.7 408.	3 4003	10.

[0042]

【表5】

圧力	圧力	ポアサ	圧力	圧力	ポアサ イズ	圧力	圧力	ポアサイズ
		イズ		Pa	μm	mmAq	Pa	μm
mmAq	Pe	μm	mmAq	5563.5	~	716.5	7021.7	
470.6	4611.9			5594.8		722.4	7079.5	
471.6	4621.7			5644.8		1	7133.4	1
472.6	4631.5		P	5667.3			7191.2	
473.6	4641.3		578.3 581.7	5700.7		1	7248.1	
474.6	4651.1			5767.3		1	7307.9	3
475.6	4660.9		1	5772.2	="		7367.6	i i
476.6	4670.7		1	5809.4	•	1	7427.4	
477.6	4680.		1	5846.	=	1	7490.1	11.8
478.6	4690.			5883.	-	1	7551.9	11.7
479.6	4700.			5924.	*	1	7616.6	11.6
480.6	4709. 4719.			5961.	-	•	7681.2	2 11.5
481.6	4719. 4729.		•	6001.			7741.0	11.4
482.6	4729. 4739.		1	6041.	-	h	7813.	
483.6		-		6080.	•	•	7883.	
484.6			- 1	6123.	-	2	7952.	
485.6				6163.			8015.	
486.6 487.6			· 1			826.0	8094.	
488.6						2 833.6	8169.	
489.6		-	1			1 841.2		
490.6		-	-		.7 14.	0 849.1		1
491.6	-		-	-	.7 13.	9 857.0		
492.6			- 1		.9 13.	8 865.1		
493.6	-		l l		.9 13.			
494.6				6516	.0 13.			
495.6				6564	.0 13	.5 890.2		
496.6			1	6614	.0 13	.4 899.1	8811	.2 10.0
497.6				6661	.1 13	.3		
498.0				6711				,
499.	_		1	6761				
500.				6810				
501.	_		.3 700.	3 6862				
502.			1	6 6914		8		
503.	-			2 698	9.8 12	2.7		

[0043]

【発明の効果】

本発明によれば、油が含浸された第1のフィルタ層と、第1のフィルタ層よりも下流に設けられ、油をはじく性質を有する撥油層たる第2のフィルタ層とを備えるので、第1のフィルタ層の油が第2のフィルタ層に転移しにくくなる。した

がって、油が含浸された第1のフィルタ層によってダストを捕捉し、油が含浸されない第2のフィルタ層によってカーボン粒子を効率よく捕捉することができる。また第2のフィルタ層のフィルタ材を第1のフィルタ層のフィルタ材より粗とすることができるので、圧力損失を低く押さえることが可能である。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明によるエアフィルタの実施の形態を示す断面図。

【図2】

第1の実施形態にかかるフィルタ材を示す断面図。

【図3】

第2の実施形態にかかるフィルタ材を示す断面図。

【図4】

第3の実施形態にかかるフィルタ材を示す断面図。

[図5]

第4の実施形態にかかるフィルタ材を示す全体図。

[図6]

第5の実施形態にかかるフィルタ材を示す全体図。

【図7】

ポアサイズ測定装置を示す図。

【符号の説明】

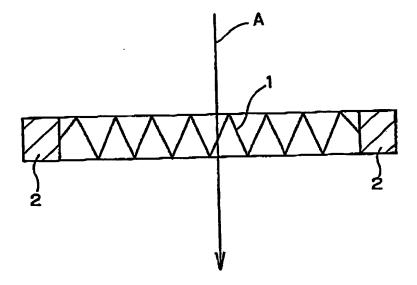
- 1 フィルタ材
- 10 エアフィルタ
- 11 第1のフィルタ層
- 12 第2のフィルタ層
- 13 接着層(接着剤)

【書類名】

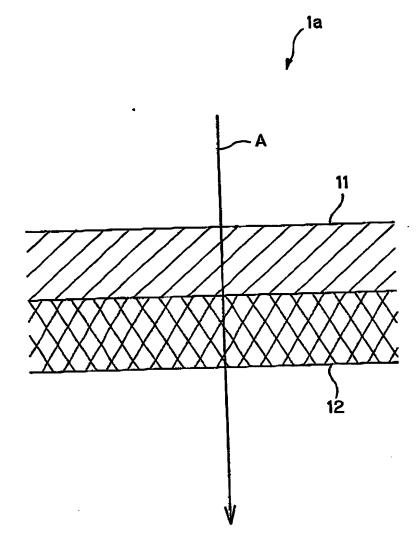
図面

【図1】

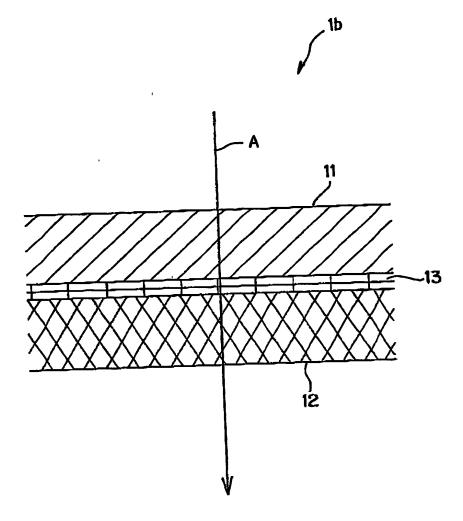




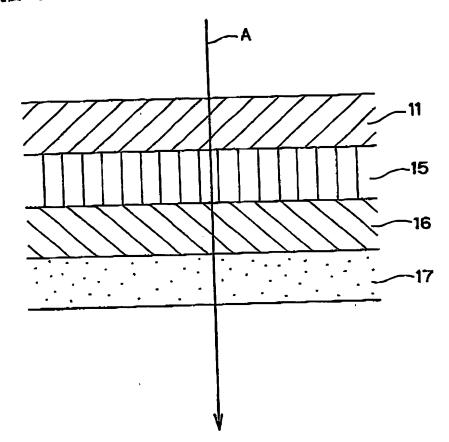
【図2】



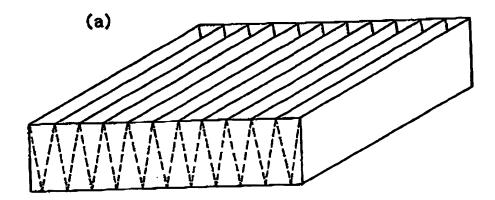


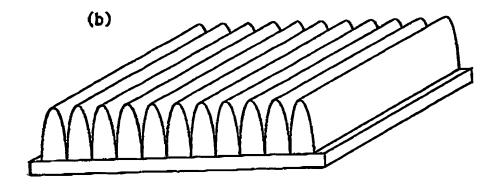


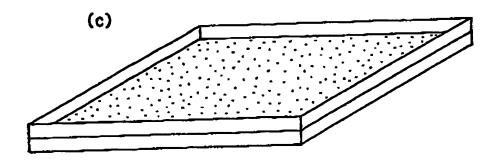
[図4]



【図5】

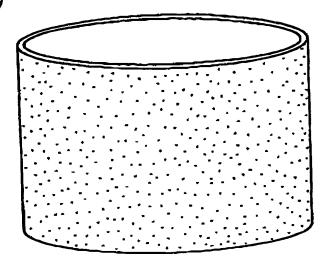




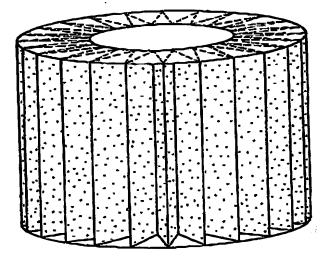


[図6]

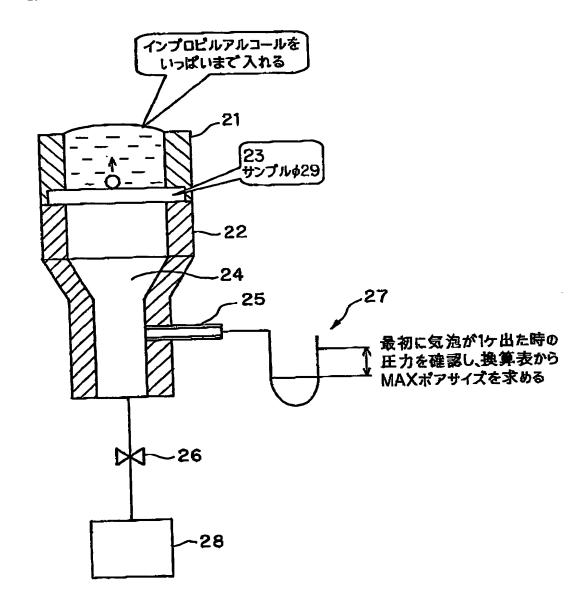
(a)



(b)







【害類名】

要約費

【要約】

【課題】 大気中のダストに対し、長寿命を保ちつつ、カーボン粒子を効率よく 捕捉することができ、しかもコストを低く抑えることができるエアフィルタを提 供する。

【解決手段】油が含浸された第1のフィルタ暦11と、第1のフィルタ暦11よりも下流に設けられ、油をはじく性質を有する撥油層たる第2のフィルタ暦12とを備え、第1のフィルタ暦11のフィルタ材を第2のフィルタ暦12のフィルタ材より密に設ける。

【選択図】 図2

榜2000-151032

出願人履歷情報

識別番号

[000223034]

1.変更年月日

1990年 8月 8日

[変更理由]

新規登録

住 所

静岡県浜北市中瀬7800番地

氏 名

東洋▲ろ▼機製造株式会社